

## محور مقاله: فیزیک خاک و رشد گیاه

## ارزیابی کمی مدل دو آستانه ای تابع شوری برای گیاه سورگوم

نگار آقاییاری<sup>۱\*</sup>، مهدی همایی<sup>۲</sup>، سید مجید میرلطیفی<sup>۳</sup><sup>۱</sup> دانشجوی کارشناسی ارشد گروه آبیاری و زهکشی دانشکده کشاورزی، دانشگاه تربیت مدرس<sup>۲</sup> استاد گروه آبیاری و زهکشی دانشکده کشاورزی، دانشگاه تربیت مدرس<sup>۳</sup> دانشیار گروه آبیاری و زهکشی دانشکده کشاورزی، دانشگاه تربیت مدرس

## چکیده

شوری منابع آب و خاک باعث کاهش عملکرد گیاهان زراعی و باغی می‌شود. به همین جهت، اشتقاق مدل‌های تخمین‌گر برای برآورد عملکرد گیاهان که بتوانند با دقتی مناسب عملکرد گیاهان را در سطوح مختلف شوری برآورد کنند از اهمیت فراوان برخوردارند. در این مدل‌ها آستانه‌ی کاهش عملکرد نقش بسیار تعیین‌کننده‌ای در دقت برآوردها دارد. بدین منظور، آزمایشی در شش سطح شوری و هر سطح در سه تکرار به اجرا در آمد. سطوح شوری به صورتیک تیمار آب غیر شور (۰،۶)، و پنج تیمار با شوری های ۲، ۴، ۶، ۸ و ۱۰ دسی زیمنس بر متر بر روی گیاه سورگوم اعمال گردید. به منظور انجام ارزیابی کمی، مدل خطی دو تکه‌ای (MH) و مدل دو آستانه‌ای همایی و همکاران (H) در نظر گرفته شدند. سپس، پارامترهای هر کدام از مدل‌ها با استفاده از روش بهینه سازی حداقل مجموع مربعات به دست آمد. مدل‌ها با استفاده از آماره‌های ضریب کارایی، ضریب تبیین، خطای بیشینه، ریشه میانگین مربعات خطا و ضریب جرم باقیمانده مقایسه شدند. نتایج نشان داد که آستانه‌ی کاهش عملکرد گیاه سورگوم هنگامی که از آب شور طبیعی استفاده شود،  $2/40$  dS/m و آستانه‌ی دوم حدود  $11$  dS/m بود. به عبارت دیگر، مقدار عملکرد سورگومبر مبنای مدل دو آستانه‌ای از  $100$  درصد در شوری  $2/40$  dS/m تا  $17$  درصد در شوری  $11$  dS/m به صورت غیرخطی کاهش می‌یابد و می‌توان از این مدل دو آستانه‌ای برای تخمین عملکرد با دقتی قابل قبول استفاده نمود.

کلمات کلیدی: سورگوم، شوری، مدل

## مقدمه

شوری منابع خاک و آب، رشد و عملکرد گیاهان را به گونه‌ای کاهشده تحت تأثیر قرار می‌دهد. خاک شور به خاکی گفته می‌شود که غلظت نمک‌ها در آن به قدری باشد که عملکرد گیاه را کاهش دهد، مشروط بر آنکه سایر عوامل، مانعی برای رشد گیاه ایجاد نکنند. از این تعریف به خوبی دریافته می‌شود که شوری مفهومی وابسته به گیاه است (همایی، ۱۳۸۱). به طور کلی، ممکن است در شرایط مشابه، خاکی با غلظت معینی از نمک‌ها برای گیاهی شور و برای گیاه دیگر، غیرشور باشد. مهم ترین واکنش گیاه به افزایش شوری خاک، کاهش آهنگ رشد است. آستانه‌ی تحمل یا آستانه‌ی مقاومت گیاه، غلظتی از املاح محلول در خاک است که از آن پس کاهش عملکرد آغاز می‌شود. معمولاً خاک‌های شور در مناطق خشک و نیمه خشک یافت می‌شوند. برای بیان کمی پاسخ گیاه به شوری، توابع مختلفی توسط پژوهشگران ارائه شده است. این توابع یا مدل‌ها می‌توانند برای بیان رفتار گیاه و برآورد عملکرد در شرایطی که تنش وجود دارد، بکار روند. ماس و هافمن (۱۹۷۷) تابعی خطی و دو بخشی ارائه کرده اند که در آن تا پیش از رسیدن شوری به آستانه کاهش محصول هیچگونه کاهشی در عملکرد گیاه رخ نمی‌دهد. لیکن با افزایش شوری، مقدار عملکرد به صورت خطی کاهش می‌یابد. چون فرض خطی بودن کاهش عملکرد با شرایط واقعی مزرعه مطابقت ندارد، ون گنوختن و هافمن (۱۹۸۴) معادله ای غیرخطی پیشنهاد کردند. پژوهش‌های فراوان (دیرکسن و همکاران، ۱۹۹۳) نشان داده که عملکرد گیاه تا رسیدن به یک شوری مشخص کاهش نمی‌یابد. به همین دلیل دیرکسن و همکاران (۱۹۹۳) مدل پیشنهادی ون گنوختن و هافمن (۱۹۸۴) را در نظر گرفتن آستانه‌ی کاهش عملکرد تعدیل کردند. از آنجا که به دست آوردن پارامترهای این مدل‌ها دشوار بود، همایی و همکاران (۲۰۰۲) تابعی غیر خطی که دارای دو آستانه کاهش می‌باشد را پیشنهاد نمودند (همایی و فدس، ۲۰۰۱، همایی و فدس، ۱۹۹۹، همایی و همکاران، ۲۰۰۲). منابع آب در ایران هم محدود است و هم در بسیاری از موارد کیفیت آن نامناسب می‌باشد. به همین دلیل استفاده از آب های شور در کشاورزی موضوعی مهم به شمار می‌رود (سعادت و همکاران، ۱۳۹۳). هدف از این پژوهش پارامتریزه

\* ایمیل نویسنده مسئول: negar.aghayari@modares.ac.ir

کردن این مدل ها و نیز بررسی مدل های موجود در برآورد عملکرد نسبی گیاه در شرایطی که تنش شوری وجود دارد و به دست آوردن بهترین مدل می باشد. در این پژوهش مدل ماس و هافمن و مدل همایی و همکاران بررسی و مورد مقایسه قرار گرفت.

### مواد و روش ها

به منظور بررسی و کمی کردن اثر شوری و ارزیابی کارایی مدل دو آستانه ای همایی و همکاران بر عملکرد گیاه سورگوم، آزمایشی در یک خاک با بافت لوم شنی در شش تیمار و سه تکرار انجام شد. سطوح شوری شامل یک تیمار آب غیر شور (۰.۶)، و پنج تیمار با شوری های ۲، ۴، ۶، ۸ و ۱۰ دسی زیمنس بر متر بر روی گیاه سورگوم اعمال گردید. به منظور پارامتریزه کردن اثرات شوری بر عملکرد سورگوم، عملکرد نسبی در شوری های مختلف با استفاده از مدل ماس و هافمن و مدل همایی و همکاران محاسبه شد. ماس و هافمن (۱۹۷۷) تابع خطی و دو بخشی زیر را برای پاسخ گیاه به شوری ارائه کردند:

$$y_T = 1 - b(EC - EC_{cr}) \quad (1)$$

که در آن  $y_T$  عملکرد نسبی بر حسب درصد،  $EC_{cr}$  حد آستانه شوری برای کاهش عملکرد بر حسب دسی زیمنس بر متر،  $b$  شیب تابع پاسخ عملکرد به شوری است.

همچنین، همایی و همکاران تابع غیر خطی زیر را که دارای دو آستانه می باشد پیشنهاد نمودند (همایی و فدس، ۲۰۰۱، همایی و فدس، ۱۹۹۹، همایی و همکاران، ۲۰۰۲):

$$y_T = \frac{1}{1 + \left[ \frac{EC - EC_{cr}}{EC_{max} - EC_{cr}} \right]^P \left[ \frac{(1-\alpha)}{\alpha} \right]} \quad (2)$$

که در آن  $y_T$  عملکرد نسبی بر حسب درصد،  $EC_{cr}$  حد آستانه شوری برای کاهش عملکرد بر حسب دسی زیمنس بر متر،  $P$  ضریب تجربی،  $EC_{max}$  مقدار شوری است که از آن پس کاهش محسوسی در عملکرد رخ نمی دهد (شوری آستانه دوم) و  $\alpha$  مقدار عملکرد متناظر با شوری آستانه دوم می باشد. بر پایه یابین مدلكاهش در مقدار  $\alpha$  در رابطه با شوری بیشتر از  $EC_{cr}$  ادامه می یابد تا به یک شوری مشخص ( $EC_{max}$ ) برسد، در مقادیر شوری های بیشتر از  $EC_{max}$  افزایش شوری منجر به کاهش محسوسیدر مقدار  $\alpha$  نمی شود. در انتها عملکرد نسبی برآورد شده توسط مدل های (۱) و (۲) با مقادیر اندازه گیری شده در برابر سطوح مختلف شوری رسم و نتایج مدل ها با یکدیگر مقایسه گردیدند. همچنین، مقایسه کمی مدل ها با محاسبه ی آماره های خطای بیشینه<sup>۱</sup> (ME)، ریشه میانگین مربعات خطا<sup>۲</sup> (RMSE)، ضریب تبیین<sup>۳</sup> (CD)، کارایی مدل<sup>۴</sup> (EF) و ضریب جرم باقیمانده<sup>۵</sup> (CRM) برای هر کدام از مدل ها انجام شد. بیان ریاضی آماره ها به صورت زیر است (Homaei et al., 2002):

$$ME = \max |P_i - O_i|_{i=1}^n$$

$$RMSE = \left[ \frac{\sum_{i=1}^n (P_i - O_i)^2}{n} \right]^{\frac{1}{2}} \frac{100}{\bar{O}}$$

$$CD = \frac{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})^2}{\sum_{i=1}^n (P_i - \bar{O})^2}$$

<sup>1</sup>Maximum Error

<sup>2</sup>Root Mean Square Error

<sup>3</sup>Coefficient of Determination

<sup>4</sup>Efficiency Modeling

<sup>5</sup>Coefficient of Residual Mass

$$EF = \frac{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})^2 - \sum_{i=1}^n (P_i - \bar{O}_i)^2}{\sum_{i=1}^n (O_i - \bar{O})^2}$$

$$CRM = \frac{\sum_{i=1}^n (O_i) - \sum_{i=1}^n (P_i)}{\sum_{i=1}^n (O_i)}$$

که در آنها  $P_i$  مقادیر برآورد شده،  $O_i$  مقادیر اندازه گیری شده،  $n$  تعداد نمونه و  $\bar{O}$  میانگین مقادیر اندازه گیری شده است. مقدار  $ME$  نمایانگر بدترین حالت برآورد مدل است.  $CD$  نسبت بین پراکنش مقادیر برآورد شده و اندازه گیری شده را نشان می دهد. بیشترین مقدار  $EF$  یک است. مقادیر  $EF$  و  $CRM$  می توانند منفی باشند. مقدار  $EF$  مقادیر برآورد شده را نسبت به مقدار میانگین اندازه گیری ها مقایسه می کند. آماره  $CRM$  گرایش مدل به تخمین بیشتر و یا کمتر از مقادیر اندازه گیری شده را ارائه می دهد. مقدار منفی  $CRM$  تمایل مدل را برای بیش برآوردی اندازه گیری ها نشان می دهد (Homaei et al., 2002). پارامترهای هر دو مدل با استفاده از روش بهینه سازی حداقل مجموع مربعات خطا و به کمک افزونه  $Solver$  در نرم افزار Excel تعیین گردید.

### نتایج و بحث

جدول (۱) مقادیر به دست آمده برای همه پارامترهای دو مدل مورد بررسی را نشان می دهد. محاسبه ای این پارامترها با استفاده از روش حداقل مجموع مربعات انجام شده است. همانگونه که در این جدول نشان داده شده، مقدار آستانه کاهش عملکرد سورگومبر مبنای مدل خطی  $2/2$  و بر مبنای مدل غیرخطی دو آستانه ای  $2/4$  دسی زیمنس بر متر برآورد شده است. بنابراین می توان گفت که آستانه ای برآورد شده بر مبنای هر دو مدل حدود  $2/5$  دسی زیمنس بر متر می باشد. این جدول همچنین نشان می دهد که شیب کاهش در مدل خطی  $12\%$  بوده و بنابراین در شوری  $11$  دسی زیمنس بر متر یا بیشتر مقدار عملکرد صفر می شود. لیکن بر مبنای مدل دو آستانه ای، هنگامی که شوری به  $11$  دسی زیمنس بر متر می رسد، عملکرد برابر با  $17\%$  ( $\alpha$ ) می شود و از آن پس افزایش شوری کاهش چندانی در عملکرد ایجاد نمی کند. ضمن آنکه این کاهش عملکرد بر خلاف مدل (۱) به صورت غیرخطی رخ می دهد.

جدول ۱. پارامترهای محاسبه شده برای مدل های ۱ و ۲

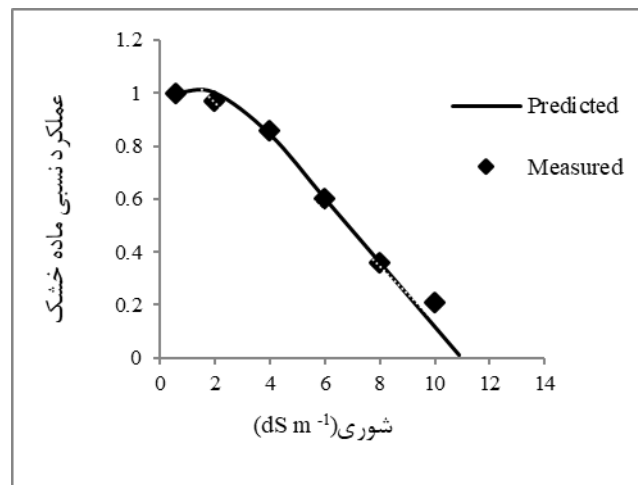
معادله	$EC_{cr}$	$b$	$\alpha$	$p$	$EC_{max}$
MH (1)	۲,۷۲	۰,۱۲	-	-	-
H (2)	۲,۴۰	-	۰,۱۷	2.2	۱۱

جدول ۲ آماره های محاسبه شده برای ارزیابی کمی این دو مدل را نشان می دهد. همانگونه که در شکل ۱ نشان داده شده، مدل غیرخطی همایی و همکاران و مدل خطی ماس و هافمن، برازش خوبی بر داده های اندازه گیری شده دارند. لیکن برای ارزیابی نیکویی برازش ها، این دو مدل باید بر مبنای آماره های محاسبه شده مورد ارزیابی قرار گیرند. نتایج حاصل از آماره ها نشان می دهد که مدل دو آستانه ای همایی و همکاران، از کارایی بیشتری برای پیش بینی عملکرد برخوردار است. مقدار بالای  $ME$  کارایی نامناسب مدل را نشان می دهد. با توجه به مقدار  $ME$  در جدول ۲، مدل ۲ از کارایی بسیار بیشتری برخوردار است زیرا مقدار  $ME$  در آن حدود نصف  $ME$  مربوط به مدل ۱ می باشد. مقدار بالای  $RMSE$  نشان می دهد که مقادیر برآورد شده با مقادیر اندازه گیری شده تفاوت دارند. بنابراین مدل ۱ با دارا بودن  $RMSE$  حدود دو برابر  $RMSE$  مدل ۲ از کارایی نامطلوب تری برخوردار است. هر چقدر مقدار آماره  $CD$  یک مدل به یک نزدیک تر باشد، نشان دهنده مناسب تر بودن آن مدل است. بنابراین مدل ۲ با دارا بودن  $CD$  برابر  $0/95$  در مقایسه با مدل ۱ با  $CD$   $0/83$  از کارایی بهتری برخوردار است. نگاهی به جدول ۲ نشان می دهد که مدل همایی و همکاران داده های اندازه گیری شده را بهتر برازش داده و از کارایی بهتری برخوردار است.

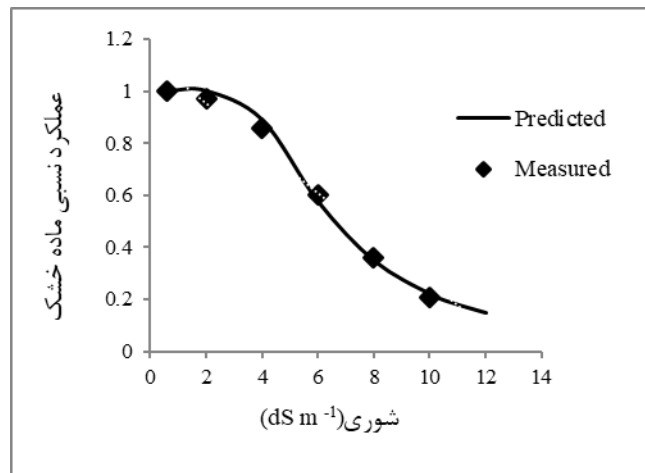
جدول ۲. آماره های محاسبه شده برای مقایسه مدل ها

معادله	ME	RMSE	CD	EF	CRM
MH(1)	۰,۰۹	۶,۰۰	۰,۸۳	۰,۹۸	۰,۰۲
H (2)	۰,۰۴	۳,۲۸	۰,۹۵	۱	-۰,۰۲

نتایج حاصل از برازش مدل ماس و هافمن بر داده‌های اندازه‌گیری شده در شکل (۱) و نتایج مربوط به برازش مدل همایی و همکاران بر داده‌های اندازه‌گیری شده در شکل (۲) نشان داده شده است.



شکل ۱. برازش مدل ماس و هافمن بر داده‌های اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف شوری



شکل ۲. برازش مدل همایی و همکاران بر داده‌های اندازه‌گیری شده در سطوح مختلف شوری

### نتیجه‌گیری

ارزیابی کمی و مقایسه دو مدل خطی تک آستانه‌ای با مدل غیرخطی دو آستانه‌ای نشان داد که مدل دو آستانه‌ای کارایی بهتری نسبت به مدل تک آستانه‌ای در سطوح شوری مورد مطالعه دارد. مدل دو آستانه‌ای دارای ME و RMSE کمتر و CD و EF بیشتری بوده و بنابراین بر مبنای



این آماره‌ها کارآیی مناسب‌تری نسبت به مدل تک آستانه‌ای برای برآورد عملکرد گیاه سورگوم در شرایط شور دارد. نتایج حاصل از آزمایش‌ها همچنین نشان داد که بر مبنای مدل دو آستانه‌ای عملکرد نسبی گیاه تا شوری حدود ۲/۴۰ دسی زیمنس بر متر کاهش نداشته، لیکن با افزایش شوری عملکرد کاهش و در شوری حدود ۱۱ دسی زیمنس بر متر به حدود ۱۷٪ می‌رسد.

#### منابع

- همایی، م. ۱۳۸۱. واکنش گیاهان به شوری. کمیته ملی آبیاری و زهکشی. شماره ۵۸. تهران. ایران.
- سعادت، س.، و م. همایی. ۱۳۹۳. نمون‌سازی واکنش سورگوم به شوری در مرحله جوانه زنی. مجله پژوهش‌آب در کشاورزی، ۲۸(۳): ۵۰۳-۵۱۶. تهران، ایران.
- Maas, E. V., and G. J. Hoffman. 1977. Crop salt tolerance-current assessment. *Journal of Irrigation and Drainage*. 103 (IR2): 115-134.
- Homaee, M., and R. A. Feddes. 2001. Quantification of water extraction under salinity and drought. In: W. J. Horst et al. (Eds), *Plant nutrition-food security and sustainability of agro-ecosystems*. p. 376-377.
- Homaee, M., and R. A. Feddes. 2002. Modeling the sink term under variable soil water osmotic and pressure heads. 14th international conference on computational methods in water resources. Delft. The Netherlands.
- Homaee, M., R. A. Feddes. 1999. Water uptake under non-uniform transient salinity and water stress. p. 416-427. In: J. Feyen and K. Wiyo (ed.). *Modelling of transport processes in soils at various scales in time and space*. Wageningen Press, Wageningen. The Netherlands.
- Homaee, M., R. A. Feddes, and C. Dirksen. 2002a. Simulation of root water uptake. I. Non-uniform transient salinity using different macroscopic reduction functions. *Agricultural Water Management*, 57:89-109.
- Homaee, M., R. A. Feddes, and C. Dirksen. 2002b. Simulation of root water uptake. II. Non-uniform transient water stress using different reduction functions. *Agricultural Water Management*, 57:111-126.
- Dirksen, C., Kool, J. B., Koorevaar, P. and van Genuchten, M. T. 1993. HYSWASOR- simulation model of hysteretic water and solute transport in the root zone. Russo, D. and Dagan, G. (Eds.). *Water flow and solute transport in soils*. Springer-Verlag. N. Y.
- van Genuchten, M. Th., and G. J. Hoffman. 1984. Analysis of crop salt tolerance data: model description and manual. USDA-ARS-USSL Res. Rep. No. 120. U.S.Gov. print. Office, Washington, DC.
- Saadat, S. and M. Homaee. 2015. Modeling sorghum response to irrigation water salinity at early growth stage. *Agricultural Water Management*.



# 16<sup>th</sup> Iranian Soil Science Congress

University of Zanjan, Iran, August 27-29, 2019



**Topic for submission: Soil Physics and Plant Growth**

## **Quantitative assessment of the two-threshold model of Salinity function for the Sorghum Plant**

Aghayari<sup>\*1</sup>, N., Homae<sup>2</sup>, M., Mirlatifi, M.<sup>3</sup>

<sup>1</sup> M. Sc. Student, Department of Irrigation and Drainage, Faculty of Agriculture, Tarbiat Modares University, Iran

<sup>2</sup> Prof., Department of Irrigation and Drainage, Faculty of Agriculture, Tarbiat Modares University, Iran

<sup>3</sup> Associate Prof., Department of Irrigation and Drainage, Faculty of Agriculture, Tarbiat Modares University, Iran

### **Abstract**

Salinity reduces the agricultural and horticultural yield. Therefore, it is important to derive predictive models for estimating plant yields that accurately predict the yield at different salinity levels. In such models, the threshold parameter plays a crucial role in accurate estimation of the whole plant response function. The research was carried out with the aim of parameterization of the two threshold salinity model. For this purpose, the models proposed by Mass and Hoffman and Homae et al were examined. Then parameters of each model were obtained by using least square optimization method. Consequently, an experiment including 6 salinity treatments, each with 3 replicates was conducted. Treatments were consisted of six natural salinity (0.6, 2.4, 6, 8 and 10 dS m<sup>-1</sup>) levels. The estimated values were then compared with the experimentally obtained data. The statistics of maximum error (ME), root mean square error (RMSE), modeling efficiency (EF) and coefficient of residual mass (CRM) were used to evaluate the performance of both models. Results indicated that the threshold value for sorghum with natural saline water is about 2.4 dS/m and the second threshold value is about 11 dS/m. This implies that sorghum yield reduces nonlinearly from 100% in salinity of 2.4 dS/m to 17% at salinity of 11 dS/m and thus, this model can be used to estimate the yield with reasonable precision.

**Keywords:** Model; Salinity; Sorghum